215 24-

(19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平5-197022

(43)公開日 平成5年(1993)8月6日

(51)Int.Cl.⁵

識別記号

庁内整理番号 7316-2K

技術表示箇所

G 0 3 B 21/62

審査請求 未請求 請求項の数1(全 6 頁)

(21)出願番号

特願平4-10247

(22)出願日

平成 4年(1992) 1月23日

(71)出願人 000155698

株式会社有沢製作所

新潟県上越市南本町1丁目5番5号

(72)発明者 近藤 一男

新潟県上越市南本町1丁目5番5号 株式

会社有沢製作所内

(72) 発明者 丹羽 政敏

新潟県上越市南本町1丁目5番5号 株式

会社有沢製作所内

(72) 発明者 中澤 努

新潟県上越市南本町1丁目5番5号 株式

会社有沢製作所内

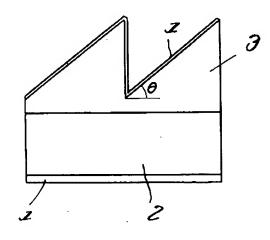
(74)代理人 弁理士 吉井 昭栄 (外2名)

(54) 【発明の名称 】 フレネルレンズスクリーン

(57)【要約】

【目的】 本発明は良好な光学的特性を発揮するフレネ ルレンズスクリーンを提供することを目的をする。

【構成】 フレネルレンズのフレネル面, 底面のいずれ か一方若しくは双方に屈折率n=1.2~1.45の部材1を付 設したものである。



1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 フレネルレンズのフレネル面, 底面のいずれか一方若しくは双方に屈折率n=1.2~1.45の部材を付設したことを特徴とするフレネルレンズスクリーン。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、リアプロジェクターの リアスクリーンに使用するフレネルレンズスクリーンに 関するものである。

[0002]

【従来の技術】従来から筺体内に投写光学系が収められ たリアプロジェクターが市販されている。

【0003】このリアプロジェクターは、筺体の正面にフレネルレンズで構成されるスクリーンを配し、このスクリーンの裏面にCRT(光源)からの陰極線を投射し、スクリーン表面に映像を写し出すものである。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、近年、リア プロジェクターの軽量化が要求されており、 箇体の肉薄 化の傾向に拍車がかかっている。

【0005】 筐体が肉薄になるということは、前記フレネルレンズの焦点距離を短くしなければならない(短焦点化)。

【0006】フレネルレンズの焦点距離を短くする手段としては、フレネルレンズのフレネルの山の角度変化(高さ変化)を大きく(高く)することが考えられるが、この手段の場合には次の問題点がある。フレネルの山の角度変化を大きく(高く)するということは、CRT光の屈折角が大となり、表面反射が生じ、必然的にフレネルレンズの透過率が低下し、スクリーンセンター部とスクリーンコーナー部との輝度差が生じてしまうという所謂ホットスポット現象が生じる。

【0007】また、このフレネルレンズの焦点距離を短くする他の手段としては、フレネルの山を構成している素材の屈折率を上げることにより、フレネルの山の角度変化(高さ変化)を低く抑えつつ短焦点化を達成する手段が考えられるが、この手段の場合には、フレネルの山の構成素材の屈折率を高くすれば必然的に表面反射が大きくなり、光のロス即ち、CRT光のロスが生じ(透過率の低下)、スクリーンの映像が暗くなってしまうという欠点が生じる。

【0008】本発明は、スクリーンとしての光学的特性 の低下を来さず、スクリーンの焦点の短焦点化を達成し たフレネルレンズスクリーンを提供することを技術的課 題とするものである。

[0009]

【課題を解決するための手段】添付図面を参照して本発明の要旨を説明する。

【0010】フレネルレンズのフレネル面, 底面のいずれか一方若しくは双方に屈折率n=1.2~1.45の部材1を 50

付設したことを特徴とするフレネルレンズスクリーンに 係るものである。

2

[0011]

【作用】一般にフレネルレンズの焦点距離を短くするには、フレネルの山の角度変化(高さ変化)を大きくしなければならない(もちろん、従来例の項で述べたようにフレネルの山の角度変化(高さ変化)を抑えつつフレネルの山を構成している素材の屈折率を上げる手段もある。)。フレネルの山の角度変化(高さ変化)が大きくなれば光源からの光の屈折角が大となり、表面反射が生じて必然的に該レンズの透過率が落ちるが、本発明は、フレネル面(表面),底面のいずれか一方若しくは双方に屈折率n=1.2~1.45の部材を付設する為、表面反射を抑えることができ、従って、該レンズの透過率は低下しない。

[0012]

【実施例】図1は、本実施例に係るフレネルレンズを図示している。図1のフレネルレンズは片面をフラット面にし場合を図示しているが、フラット面にせず、配向特20 性を水平方向,垂直方向独立して制御し得るようにレンチキュラ面にしても良い。また、図1のフレネルレンズにレンチキュラレンズを重ね合わせて二枚式のリアスクリーンとしても良い。

[0014]

【化1】

$$\begin{array}{c|c}
F \\
C H_2 - C \\
C = 0 \\
O C H_2 C F_3 & n
\end{array}$$

【0015】この図1のフレネルレンズは、屈折率n=1.55の部材でフレネル部を形成している。フレネルの山の高さは後記する 式より明らかなようにフレネル部の構成素材の屈折率により自ずから定まるものである。

【0016】尚、α-フロロアクリル酸エステルポリマーは、塗布形成に限らず、フィルムを形成してフレネルの山3の表面及び透明基板2の底面に貼着しても良い。

【0017】ここで、本実施例に係るスクリーンの光学

3

特性について説明する。

【0018】まず、境界面における反射,屈折に際して は図2において、屈折率がn1及びn2の2つの誘電体媒質 の境界面を考えた場合、スネルの法則から

【0022】図5の場合、前記スネルの法則の 式よ

[0019]

【数1】

【0020】が成り立つ。

【0021】今、50インチサイズのスクリーンの場合、

投射距離を例えば通常の1000mm及び短焦点化を図った70 10 【0023】

Ommとすると、光学系は図3,4のようになる。

$$n_1 \sin(\alpha) = n_2 \sin(\beta) \rightarrow \beta = \sin^{-1}(\frac{n_1 \sin \alpha}{n_2}) \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot 2$$

$$\gamma = \theta - \beta$$
 · · · · · ③

$$n_2 \sin \gamma = n_1 \sin \theta$$
 · · · · · ④

【0024】また、図6の場合は同様に

[0025]

$$n_1 \sin(\alpha) = n_3 \sin(\beta)$$
(6)

$$n_3 \sin(\beta) = n_4 \sin(\gamma)$$
 · · · · ①

$$\varepsilon = (\theta - \delta)$$

$$n_2\sin(\varepsilon)=n_5\sin(\zeta)$$

$$n_5 \sin(\zeta) = n_1 \sin(\theta)$$
 · · · · · ①

【0026】となり、この ~11の式をまとめると、式 1 である。)。

【0027】ここで、図7に図示した構成(1)~

(6) に係る異なる屈折率を持つタイプについて、夫々 図3, 4に示すコーナー(A)及びセンター(B)にお ける透過率について算出した。

【0028】ここで透過率は以下の式により求められ る。

【0029】図2において、光波の電気ベクトルは入射 と同様となる(この場合 n_1 は空気の屈折率で、 n_1 = 40 面に垂直な振動面を持つS成分と入射面に平行な振動面 を持つP成分に分解できる為フレネルの公式より

rs:S成分の振幅反射係数

ts:S成分の振幅透過係数

rp:P成分の振幅反射係数

tp:P成分の振幅透過係数 とおくと

[0030]

【数4】

$$rs = \frac{-\sin(\theta_1 - \theta_2)}{\sin(\theta_1 + \theta_2)} \qquad \cdots \qquad 0$$

$$ts = \frac{2\cos\theta_1\sin\theta_2}{\sin(\theta_1 + \theta_2)} \qquad \cdots \qquad \cdots \qquad (3)$$

$$rp = \frac{\tan(\theta_1 - \theta_2)}{\tan(\theta_1 + \theta_2)} \qquad \cdots \qquad \bullet$$

$$tp = \frac{-\sin(\theta_1 - \theta_2)}{\sin(\theta_1 + \theta_2)\cos(\theta_1 - \theta_2)} \cdot \cdot \cdot \cdot (5$$

【0031】となる。

[0033]

【0032】エネルギー強度で考えた場合、P成分に対

【数5】

する反射率Rp、透過率Tpは

【0034】S成分に対する反射率Rs,透過率Tsは

【数6】

[0035]

Rs=rs², Ts=
$$\frac{n_2\cos\theta_2}{n_1\cos\theta_1}$$
ts² · · · · · ①

【0036】となりエネルギー保存則より、

[0037]

【数7】Rp+Tp=1

Rs+Ts=1となることより

結局TOTAL透過率は、

[0038]

$$T = 1 - \left(\frac{n_2 - n_1}{n_2 + n_1}\right)^2$$

【数8】

 $T = ((1 - Rp)(1 - Rs)) / 2 \cdot \cdot \cdot \cdot 18$

尚、 $\theta = 0$ 、すなわち垂直入射の場合

[0039]

30【数9】

【0040】となる。

【0041】従って、前記 式及び ~11式をまとめた 式とこの18式とから透過率は計算でき、その計算結果を 図8に示す。この図8からフレネル面、底面のいずれか の一方(図8中の構成(5))若しくは双方に(図8中 の構成(6)) に α -フロロアクリル酸エステルポリマ 40 ーを被覆すると、高透過率にして高輝度であり、更に、 センター及びコーナーの輝度比の小さい秀れた光学的特 性を有するリアスクリーンとなることが確認できた。

【0042】理論的に図8中の最下欄に記したようにn =1.251とすることにより非常に高い透過率のリアスク リーンが得られることになる。

【0043】以上はフレネル面、底面のいずれか一方若 しくは双方に前記構造のαーフロロアクリル酸エステル ポリマーを被覆した場合であるが、要は、低屈折率の素 材(例えば、前記構造のαーフロロアクリル酸エステル

ポリマーのCH₂CF₃をCH₂CH₂CF₃に置換したも のやメタクリル酸エステルポリマー, CF2=CF2とC F₂=CF(CF₃)の共重合体、ポリメタクリル酸トリ フルオロエチルなど)でフレネル面、底面を被覆すれば 良く、実験によればフッ素系樹脂、ケイ素樹脂であれば 同様の効果が得られることが確認された。

[0044]

【発明の効果】本発明は上述のように構成したから、焦 点距離が短く、且つ高透過率にして高輝度であるフレネ ルレンズスクリーンとなる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本実施例の拡大説明図である。

【図2】本発明の説明図である。

【図3】本発明の説明図である。

【図4】本発明の説明図である。

【図5】本発明の説明図である。

8

【図6】本発明の説明図である。

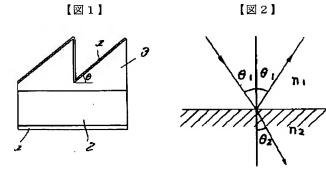
【図7】本実施例の光学特性実験の説明図である。

【図8】同上の実験結果を表わす表である。

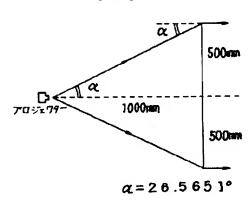
【符号の説明】

1 部材

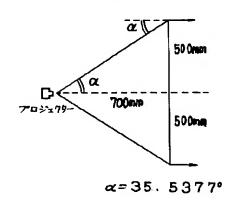




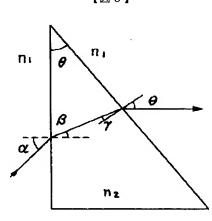
【図3】



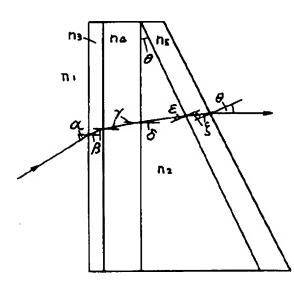
【図4】



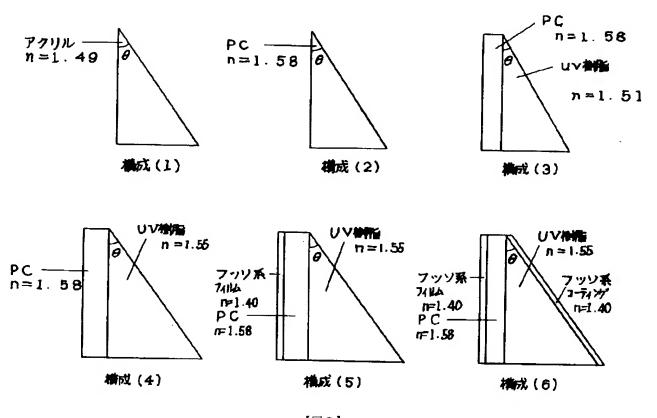
【図5】



【図6】



【図7】



【図8】

| 焦点距離 | 1000mm | | | | 700mm | | | |
|----------------------|-----------|------|-----------|------|-----------|------|-----------|------|
| | コーナー (A部) | | センター (B部) | | コーナー (A部) | | センター (B部) | |
| | LLIの角度 B | 透過率% | iliの角度 θ | 透過率% | 山の角度の | 透過率% | 山の角度 | 透過率% |
| 構成(1) | 46.7089° | 91.5 | O° | 92.4 | 57.3834° | 88.5 | 0 | 92.4 |
| 構成 (2) | 40.9490° | 89.4 | 0° | 90.2 | 51.0878° | 87.8 | 0 | 90.2 |
| 構成 (3) | 45.3195° | 89.9 | 0° | 91.0 | 55.8917° | 87.5 | 0 | 91.0 |
| 構成(4) | 42.7330° | 89.6 | 0° | 90.5 | 53.0693° | 87.8 | 0 | 90.5 |
| 構成(5) | 42.7330° | 91.5 | 0° | 92.4 | 53.0693° | 89.6 | 0 | 92.4 |
| 構成(6) | 42.7330° | 93.2 | 0° | 93.9 | 53.0693° | 91.9 | 0 | 93.9 |
| 参考(6) n=1.4+1.25l | 42.7330° | 94.5 | 0° | 95.1 | 53.0693° | 93.2 | , O | 95.1 |